日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

07. 5. 2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2003年 5月 8日

出 願 番 号 Application Number:

人

特願2003-129766

[ST. 10/C]:

[JP2003-129766]

出 願
Applicant(s):

同和鉱業株式会社

WIPO

REC'D 0.1 JUL 2004

PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 6月10日



1/E

ページ:

【書類名】

特許願

【整理番号】

D1000466

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

H01F 1/09

G11B 5/062

【発明者】

【住所又は居所】

東京都千代田区丸の内1丁目8番2号 同和鉱業株式会

社内

【氏名】

佐藤 王高

【特許出願人】

【識別番号】

000224798

【氏名又は名称】 同和鉱業株式会社

【代理人】

【識別番号】

100076130

【弁理士】

【氏名又は名称】

和田 憲治

【選任した代理人】

【識別番号】

100101557

【弁理士】

【氏名又は名称】 萩原 康司

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

004547

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 磁性粉末およびそれを用いた磁気記録媒体並びに磁性粉末の表面処理法

【特許請求の範囲】

【請求項1】 シランカップリング剤で表面処理されたFeを主成分とする 磁性粉末であって、

Co:Co/Feの原子百分率で20~50at.%、

Al:Al/Feの原子百分率で5~30at.%、

希土類元素R (Yを含む) の1種または2種以上:R/Feの原子百分率で4~20at.%、

を含み、

平均粒径:80nm未満、

TAP密度: 0.7 g/cm³以上、

発火温度:165℃以上、

酸素含有量:26wt%以下

であることを特徴とする磁性粉末。

【請求項2】 Feを主成分とする磁性粉末であって、

透過型電子顕微鏡写真から算出される粒子体積(V):1000nm³以上~15000nm³以下、

Si:Si/Feの原子百分率で0.1~10at.%、

C:C/Feの原子百分率で0.5~40at.%、

酸素含有量: 26 wt%以下、

TAP密度: 0.7 g/cm³以上、

発火温度:165℃以上、

Δσs (温度 6 0 ℃で相対湿度 9 0 %の恒温恒湿下に 7 日間保持後の飽和磁化値 σsの変化量 (%)): 2 0 %以下、

飽和磁化値σs:140emu/g 未満

保磁力と前記の粒子体積との間で下記の数1の関係を満たす塗布型磁気記録媒体 用の磁性粉末。 数1:Hc≥325×ln (V) -900

【請求項3】 $\Delta \sigma$ s と粒子体積(V)との間で数2の関係を満たし、且つ酸素含有量と粒子体積(V)との間で数3の関係を満たす請求項2に記載の磁性粉末。

数2:Δσs≤-7.8×ln (V) +94

数 3 :酸素含有量≤-4.2×1 n (V) + 5 5

【請求項4】 磁性粉末が針状の鉄系合金磁性粒子からなり、

BET法による比表面積:60m²/g以上、

平均長軸長: 20~80 nm、

C o 含有量: C o / F e の原子百分率で20~50at.%、

Al含有量:Al/Feの原子百分率で5~30at.%

Yを含む希土類元素 (R) の含有量:R/Feの原子百分率で4~20 a t %である請求項2または3に記載の磁性粉末。

【請求項5】 粒子の形状が平針状である請求項1ないし4のいずれかに記載の磁性粉末。

【請求項6】 トルエン500mL中に磁性粉末3gを分散させたさいに、 磁性粉末の沈降速度が1cm/5時間以下である請求項1ないし5のいずれかに 記載の磁性粉末。

【請求項7】 塩化ビニル樹脂(MR-110)吸着量が $0.6 \, mg/m^2$ 以上で且つウレタン樹脂(UR-8200)吸着量が $1.1 \, mg/m^2$ 以上である請求項1ないし6のいずれかに記載の磁性粉末。

【請求項8】 テープ特性を評価する試験方法に従ったときに、テープの△ Bm (温度60℃で相対湿度90%の恒温恒湿下に7日間保持後のBmの変化量 (%))が15%以下である請求項1ないし7のいずれかに記載の磁性粉末。

【請求項9】 ΔBmと、磁性粉末の粒子体積(V)との間で数4の関係を満たす請求項8に記載の磁性粉末。

数4:△Bm≤-3.6×ln(V)+40.5

【請求項10】 テープ特性を評価する試験方法に従ったときに、テープの Hcxと、磁性粉末の粒子体積(V)との間で下記の数5の関係を満たし、

テープのSFDxと、磁性粉末の粒子体積(V)との間で下記の数6の関係を満たし、そして、

テープのSQxと、磁性粉末の粒子体積(V)との間で数7の関係を満たす請求項1ないし9のいずれかに記載の磁性粉末。

数5:Hcx≥630×ln(V)-3400

数6:SFDx≤0.2+506V-0.79

数7:SQx≥0.065LN(V)+0.15

【請求項11】 鉄を主成分とする磁性粉末の粒子表面をシランカップリング剤で表面処理するにあたり、非酸化性雰囲気下で該磁性粉末を有機溶媒中に、下記の式に従う分散度 β が10 以下となるまで分散させた状態で、該磁性粉末とシランカップリング剤を反応させることを特徴とする磁性粉末の表面処理法。

分散度 β = D f l o c (動的光散乱法による溶媒中での粒子の平均体積) / D T E M (透過型電子顕微鏡により観察される平均体積)

【請求項12】 磁性粉末は、粒子表面に親水性のアルミナまたはYを含む 希土類元素の酸化物が分布した粒子からなる請求項11に記載の表面処理法。

【請求項13】 請求項1ないし7の磁性粉末が配向比2.5以上で樹脂中に分散した磁性層をもつ塗布型磁気記録媒体。

【請求項14】 磁性層は、△Bm(温度60℃で相対湿度90%の恒温恒湿下に7日間保持後のBmの変化量(%))が15%以下である請求項13に記載の途布型磁気記録媒体。

【請求項15】 ΔBmと、磁性粉末の粒子体積(V)との間で数4の関係を満たす請求項13に記載の塗布磁気記録媒体。

数4:△Bm≤-3.6×ln(V)+40.5

【請求項16】 磁性層のHcxと、磁性粉末の粒子体積(V)との間で下記の数5の関係を満たし、

磁性層のSFDxと、磁性粉末の粒子体積(V)との間で下記の数6の関係を満たし、そして、

磁性層のSQxと、磁性粉末の粒子体積(V)との間で数7の関係を満たす請求項13に記載の塗布型磁気記録媒体。

数5:Hcx≥630×1n(V)-3400

数6:SFDx≤0.2+506V-0.79

数7:SQx≥0.065LN(V)+0.15

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、磁気テープや磁気ディスク等の塗布型磁気記録媒体の磁性層を構成 するのに好適な磁性粉末に関するものである。

[0002]

【従来の技術】

近年の磁気記録媒体では、記録容量の向上に加えて信頼性・耐久性を一層向上させることが望まれている。記録容量に関しては、次世代磁気記録媒体として、さらに高記録密度を達成するために、使用する信号の短波長化が強力に進められている。それに対応するため、より微粒子で高特性な磁性粉末が必要となってきている。粒子の大きさは、短波長側の信号を記録する領域の長さよりも極めて小さくなければ、明瞭な磁化遷移状態を作り出すことができず、実質的に記録不可能となる。よって、磁性粉末としては、その粒子の大きさが充分に小さいことが要求される。

[0003]

また、高密度化を進めるためには、記録信号の分解能を上げる必要もあり、そのため磁気記録媒体のノイズを低減することが重要となる。ノイズは、粒子の大きさからくるところが多く、微粒子であればあるほどノイズの低減が進む。よって高記録密度用の磁性粉末としては、この点からも粒子の大きさが充分に小さいことが要求されている。

[0004]

さらに、高密度化に対応した磁気記録媒体に用いられる磁性粉末としては、高 密度な媒体中での磁性の保持および出力の確保のため、より高い保磁力(Hc) が必要とされている。さらに、その保磁力の分布(SFD)についても、できるだけ分布を小さく抑え、低SFD化しておくことが、高密度化のためには必要になってきた。

[0005]

磁性粉末の微粒子化に伴い、比表面積が高くなる点、粒子間の焼結が生じてしまう点、粒子間の凝集が生じてしまう点など、複数の要因によって磁性粉をテープにする際の塗料化において、分散が難しくなる。そのため、微粒子であっても分散が良好であることが要求される。このようなことから、磁気記録媒体用の磁性粉末についての機能的な面からは、超微粒子化、高保磁力化、低SFD化、良好な分散性を同時に備えることが、要求されるようになってきた。

[0006]

他方、磁気記録媒体の高容量化が進めば進むほど、保存データの損傷が回避されねばならない。したがって、データ保存用テープ等では、一層高い信頼性が要求され、その為にはテープの保存安定性の向上が望まれている。すなわち、磁性粒子粉末自体が、周囲の環境に影響されずに安定に存在し得るような高い耐候性、耐酸化性が重要である。

[0007]

したがって、高密度磁気記録媒体に対応した磁性粉末としては、微粒子化、高 Hc化、低SFD化、良好な分散性に加え、耐候性、耐酸化性を同時に満足した ものでなければならない。しかし、これらの要求を同時にかつ十分に満たす磁性 粉末は未だ出現していない。

[0008]

とくに磁性粉末の微粒子化を進めた場合には、粒子の表面活性が非常に大きくなるという問題が付随する。金属磁性粉末の場合は、還元して得られた磁性粉末の表面を、何らかの方法で酸化させ、酸化被膜が形成された状態にすることによって、酸化安定性をもたせるようにしている。表面酸化の方法としては、酸素含有ガス存在下において適切な温度下で徐々に表面を酸化させる方法、トルエンなどに浸漬させた後に大気中で乾燥酸化させる方法など様々な方法があるが、いずれの方法でも、超微粒子に対する表面酸化においては、内部金属部の針状性低下

を生じ、大きなHcの低下、SFDの悪化を生じてしまう。

[0009]

このように表面酸化を行う技術では、酸化を進めれば進めるほど、言い換えると、表面の酸化膜厚を厚くすればするほど、得られる磁性粉末の耐酸化性は改善されるが、反面において、内部の金属コア部の針状性が大きくくずれ、形状磁気異方性に依存する磁性粉末の保磁力(Hc)は大きく減少し、かつSFDは悪化を示すようになる。また、微粒子金属磁性粉末の表面酸化を進めれば進めるほど、粒子中の金属部分の体積減少を生じる。微粒子においては、ある一定以上に体積減少を生じると、熱揺らぎによって、著しい磁気特性の低下を生じ、さらに小さくすると、スーパーパラ化(超常磁性)を示し磁性を示さなくなる。

[0010]

これらのことからも、表面酸化を強化する手段で、耐酸化性を向上させようとした場合、Hcの低下、SFDの悪化、スーパーパラ化が進み、高記録密度磁気記録媒体として用いられる金属磁性粒子としては、対応し難い磁気特性となってしまう。また、金属磁性粉以外でも、準安定相で存在している炭化鉄や窒化鉄などにおいても同様な問題があり、表面酸化被膜の形成だけでは、磁気特性と両立して十分な耐候性、耐酸化性を具備させることは困難である。

[0011]

特許文献1~2にはシランカップリング剤を用いることにより、金属磁性粉末の耐候性の向上を図ったり金属磁性粉末の樹脂への分散性の向上を図ったりする 技術が記載されている。

[0012]

【特許文献1】特開平7-272254号公報

【特許文献2】特開平7-94310号公報

[0013]

【発明が解決しようとする課題】

金属磁性粒子をシランカップリング剤で処理し、粒子表面に磁性層を形成する ための樹脂と相溶性を示す反応基をもたせるようにすれば、樹脂への分散性が向 上するであろうことは前記特許文献1~2からも予測されることである。また、 シランカップリング剤を粒子表面に塗布したあと脱水縮合すれば粒子表面にシリコーン系の被膜が形成されるので、金属磁性粉末の耐酸化性が向上するであろう ことも予測される。

[0014]

ところが、粒径が100nm以下、さらには80nm以下の超微粒子に対してシランカップリング剤を均一に被覆することは簡単ではない。このような超微粒子は1次粒子の状態で単分散するよりは部分的に凝集した2次粒子を形成している方が安定なために、シランカップリング剤で処理しても個々の粒子表面にシランカップリング剤がまんべんなく被着するとは限らない。また、Feを主成分とする金属磁性粉末ではその表面が必ずしも親水性を示さないことがあり、この場合にはシランカップリング剤のOR基(メトキシ基、エトキシ基などの無機質材料に化学結合する反応基)が金属磁性粒子の表面全体と反応し難いという問題も付随する。したがって、特許文献1や2のように比較的粒子サイズが大きいものではシランカップリング剤による処理が可能であっても、超微粒子に対して同様にシランカップリング剤による処理が効果的に行えるというものではない。

[0015]

したがって、本発明は、高密度磁気記録のために超微粒子化を図った磁性粉末に対しても、その耐候性、耐酸化性を向上させ、高い保磁力、低いSFDを持ち、さらに塗料への相溶性および分散性に優れた超微粒子の磁性粉末を得ることを課題としたものである。

[0016]

【課題を解決するための手段】

本発明者らは、前記の課題解決のために、シランカップリング剤の作用に着目して、粒子サイズが100mm以下の磁性粉末に対してシランカップリング剤による処理試験を繰り返してきたが、処理に供する磁性粉末の表面状態が適切であり且つ有機媒体中で理想的には超微粒子が単分散された状態が維持できれば、このような超微粒子であっても、個々の粒子表面全体にシランカップリング剤を被覆できることが明らかとなり、超微粒子であっても、高い保磁力および低いSFDを持ちながら優れた候性性・耐酸化性を具備し、塗料への分散性のよい磁性粉

末を得ることができた。

[0017]

すなわち本発明によれば、シランカップリング剤で表面処理されたFeを主成分とする磁性粉末であって、 .

Co:Co/Feの原子百分率で20~50at.%、

Al:Al/Feの原子百分率で5~30at.%、

希土類元素R (Yを含む) の1種または2種以上:R/Feの原子百分率で4~20at.%、

を含み、

平均粒径:80nm未満、

TAP密度: 0.7 g/cm³以上、

発火温度:165℃以上、

酸素含有量: 26 wt%以下

であることを特徴とする磁性粉末を提供する。

[0018]

さらに本発明によれば、Feを主成分とする磁性粉末であって、

透過型電子顕微鏡写真から算出される粒子体積(V):1000nm³以上~15000nm³以下、

S i : S i / F e の原子百分率で 0. 1~10 at.%、

C:C/Feの原子百分率で0.5~40at.%、

酸素含有量:26 wt%以下、

TAP密度: 0.7 g/cm³以上、

発火温度:165℃以上、

 Δ σ s (温度 6 0 $\mathbb C$ で相対湿度 9 0 %の恒温恒湿下に 7 日間保持後の飽和磁化値 σ s の変化量 (%)) : 2 0 %以下、

飽和磁化値 σ s : 1 4 0 emu/g 未満

保磁力と前記の粒子体積との間で下記の数1の関係、場合によってはΔσsおよび酸素含有量と粒子体積との間で下記の数2および数3の関係を満たす塗布型磁気記録媒体用の磁性粉末を提供する。

数1:Hc≥325×ln(V)-900

数2:Δσs≦-7.8×ln (V) +94

数3:酸素含有量≤-4.2×1 n (V) +55

この磁性粉末は、好ましくは針状の鉄系合金磁性粒子からなり、

BET法による比表面積:60 m²/g 以上、

平均長軸長:20~80nm、

Co含有量:Co/Feの原子百分率で20~50at.%、

Al含有量:Al/Feの原子百分率で5~30at.%

Yを含む希土類元素 (R) の含有量: R/Feの原子百分率で4~20 a t%である。

[0019]

このような鉄を主成分とする磁性粉末は、その製造の最終工程において、非酸化性雰囲気下で該磁性粉末を有機溶媒中に、下記の式に従う分散度 β が 1 0 以下となるまで分散させた状態で、該磁性粉末とシランカップリング剤を反応させることによって得ることができる。

分散度β=Dfloc(動的光散乱法による溶媒中での粒子の平均体積)/DTEM(透過型電子顕微鏡により観察される平均体積)

そのさい、シランカップリング剤と反応させる磁性粉末は、その粒子表面に親 水性のアルミナまたはYを含む希土類元素の酸化物が分布した粒子からなるもの であるのがよい。

[0020]

本発明に従う磁性粉末は、後記の実施例で示すように、樹脂中に配向比2.5以上で分散した磁性層を形成することができる。その磁性層は、△Bm(温度60℃で相対湿度90%の恒温恒湿下に7日間保持後のBmの変化量(%))が15%以下となり、磁性粉末の粒子体積(V)と磁性層の△Bm、Hcx、SFDxまたはSQx間で、それぞれ数4、数5、数6または数7の関係を満たすことができる。

数4:△Bm≤-3.6×1n(V)+40.5

数5:Hcx≥630×ln(V)-3400

数6:SFDx \leq 0.2+506 V-0.79

数7:SQx≥0.065LN(V)+0.15

【実施の形態】

本発明に従う磁性粉末の好ましい態様は次のとおりである。

[0021]

本発明が対象とする磁性粉末は、 $\alpha-Fe$ 、Fe-Ni、Fe-Co、Fe-Co-Ni、Fe-Co-Pt 等の合金粉末、合金以外の鉄系化合物たとえば炭化鉄、窒化鉄、酸化鉄などであってもよい。特に表面の反応性が高い磁性粉末である場合に本発明の効果が大きい。

[0022]

磁性粉末の粒子形状としては、針状(紡錘状、平針状も含む)、楕円状、粒状、球状など、特に形状に規定されるものではないので、あらゆる形状のものでもよいが、針状(紡錘状、平針状も含む)のものを用いたとき、とくに平針状のときに本発明の効果が大きい。平針状とは特開平10-340805号公報に記載されている磁性粉末の平針状の定義と同じく、粒子の断面形状において、その最大短軸幅/最小短軸幅の断面比が1より大きいもの、好ましくは1.3より大きいものを言う。

[0023]

磁性粉末の粒子の大きさについては、透過型電子顕微鏡写真から算出される粒子体積が1000~15000nm³のものであるのがよい。粒子体積が1000nm³より小さすぎると、熱揺らぎによるスーパーパラ化(超常磁性発現)が発生したり、分散が困難となる。また15000nm³より大きくても電磁変換特性的に低ノイズ媒体として不適当となる。BET法に従う比表面積が40m²/g以上であるのがよい。これより小さいと、粒子が大きすぎ電磁変換特性的に低ノイズ媒体として不適当となる。

[0024]

粒子形状が針状、紡錘状、平針状で、鉄を主成分とする強磁性合金粉末の場合

には、長軸長20nm以上100nm以下、好ましくは20nm以上80nm未満の強磁性合金粉末が好ましい。これを得るには、常法により得られた含水酸化鉄を200~600℃の温度で加熱脱水し、得られた針状酸化鉄粒子を出発原料とし、この出発原料を、水素ガスで常法のように300~700℃で加熱還元する。このFeを主成分とする強磁性鉄合金粉末には、諸特性向上のために通常用いられるA1、Si、Coなど、異種元素を粒子内部に含有させるか粒子表面に存在させることができる。Co、希土類元素、A1を含有する場合には、Feとの原子百分率で表して、CoについてはCo/Feで20~50at.%、A1につてはA1/Feで5~30at.%、Yを含む希土類元素(R)としてはR/Feで4~20at.%の範囲にあるものがよい。とくに、A1およびRをこの範囲で含有する場合には粒子表面がアルミナおよび希土類元素の酸化物が分布し、粒子表面全体が親水性を示すようになる。このことが、後述のシランカップリング剤処理において有利に作用する。なお、磁性粉体中の酸素の含有量は、粒子全体に対して26 wt%以下であるのがよい。

[0025]

炭化鉄や窒化鉄等または合金との混在物からなる磁性粉末の場合には、炭化鉄や窒化鉄が安定相で形成されているもの、或いは準安定相で形成されているものなど、いずれの構成物質でも構わない。従来不安定とされていた構成物質であっても、本発明によるシランカップリング剤処理によって安定な状態へと変化させることが可能となる。

[0026]

前記した磁性粉末を対象として本発明ではシランカップリング剤による表面処理を行なう。シランカップリング剤による磁性粉末の表面処理法としては、次の2種の方法が知られている。

- ①. 磁性粉末と特定のカップリング剤とを気相中で接触させることにより、粒子表面での重合反応を生起させるもの。
- ②. 磁性粉末を希薄溶液でスラリー化し、これに特定のカップリング剤を添加し、粒子表面で重合反応を生起させるか、またはカップリング剤含有の溶液に磁性粉末を添加して粒子表面で重合反応を生起させるもの。

[0027]

①の気相中での処理は生産性は高いものものの、超微粒子磁性粉末では均一性および緻密性の損なわれた被膜となりやすい。②の液中での処理は、①のものよりも均一で緻密な被膜の成形が可能であるが、前述したように、粒径が100 nm以下、特に80 nm以下の超微粒子では液中で2次粒子を形成しやすく、個々の粒子表面に均一にシランカップリング剤が被着しないという問題がある。

[0028]

本発明においては、超微粒子の磁性粉末を対象として②の液中でのシランカップリング剤処理を行なうのであるが、個々の粒子を液中で単分散させ且つ粒子表面をシランカップリング剤で表面処理するために、A)磁性粉末を有機溶媒に分散度 β が 1 0 以下となるように分散させる手段を講じ、且つB)表面処理する前の磁性粒子の表面全体が親水性を示すような対策を施す。

[0029]

本発明の磁性粒子の表面処理法は、磁性粉末を有機溶媒中に分散させ、そこにシランカップリング剤を添加し、その後、水を用いて加水分解反応を進行させることで、そのシラノールを磁性粒子の表面に作用させ、次いで適度に加熱して脱水縮合して粒子表面で重合させるのであるが、まず、前記Aのように、磁性粉末を有機溶媒中に分散させた分散液が、分散度 β 10以下となるように制御する。ここで、分散度 β とは、Dfloc(動的光散乱法による溶媒中での粒子の平均体積)と、DTEM(透過型電子顕微鏡写真より求められる粒子の平均体積)の比、すなわちDfloc/DTEMの値を意味する。この値は、実際の1次粒子に対して、液中で複数粒子が凝集している2次粒子が、どれだけの大きさとなっているかの割合を表している。

[0030]

動的光散乱法による粒子体積の算出の原理は次のとおりである。粒径が約1. $4 \text{ nm} \sim 5 \mu \text{ m}$ の範囲ある粒子は、溶液中で、並進・回転等のブラウン運動により、その位置、方位、形態を時々刻々変えており、これらの粒子にレーザー光を照射し、出てくる散乱光を検出すると、その粒子のブラウン運動の速度(拡散係数)が得られ、さらには粒子の大きさを知ることができる。この測定原理を用い

て、Dflocの測定を行う。後記の実施例では堀場製作所製の動的光散乱式粒度分布計LB-500を用いて測定を行っている。

[0031]

透過型電子顕微鏡写真によりも求める粒子体積については、写真倍率10万倍以上の写真を複数枚準備し、そこから、400個以上の粒子に対して、個々の粒子サイズの測定を行う。針状、紡錘、平針状等の粒子については、算出された平均長軸長と平均短軸長から、円柱近似として、平均粒子体積を算出。球状粒子については、その測定半径から算出する。その他の形状粒子についても同様な数学的手法を用いて算出を行う。

[0032]

他方、前記Bのように、Al およびYを含む希土類元素(R)を含有した磁性粉末は、粒子表面がアルミナおよび希土類元素の酸化物が分布し、粒子表面全体が親水性を示すようになる。したがって、Al およびR を含有した前駆物質を還元することによって得られたF e を主成分とする磁性粉末は、その粒径がたとえ100 nm以下、場合によっては80 nm未満、さらには50 nm以下であっても、有機溶媒中において、シランカップリング剤のOR 基と粒子の全表面的に反応しやすい状態が形成され、しかも前記の分散度 β が10以下の1次粒子の単分散状態に近い状態では、ここにシランカップリング剤が投入されると、1次粒子の全表面に、すなわち単分散している個々の粒子の表面の全体にシランカップリング剤のOR 基が反応して被着する。

[0033]

シランカップリング剤を添加する前の磁性粉末と有機溶媒との混合液の分散度 β を 1 0 以下にする手段並びにその後の処理手順としては、次の処法が好適である。

- (1) 酸素を遮断した有機溶媒中に磁性粉末を投入し、分散手段としてサンドグラインダー (湿式アトライター) を用いて分散処理を行ったうえ、ここにシランカップリング剤を投入し、次いで純水の添加により加水分解反応を進行させ、さらに攪拌を続け、それをろ過、洗浄後に乾燥する方法。
- (2) 前記(1) のサンドグラインダーに代えて湿式ジェットミル (アルティマイザ

- ー:スラリーに高圧をかけそれらを衝突させて分散する方式)を分散手段として 用いる方法。
- (3) 前記(1) のサンドグラインダーに代えて高速攪拌型ホモジナイザーを分散手段して用いる方法。
- (4) 前記(1) のサンドグラインダー代えて超音波(超音波槽、超音波ホモジナイザー等) を分散手段として用いる方法。
- (5) 前記の(1) ~(4) の分散手段を2種以上組み合わせる方法。

[0034]

これら(1) \sim (4) の分散手段のいずれも本発明で採用できるが、シランカップリング剤投入前の分散度 β が 1 0 以下にできることが肝要である。(4) の分散手段としてはコトブキ技研工業製の $0.05\sim0.1$ mmビーズ対応型超分散機がよい。

[0035]

本発明で用いるシランカップリング剤は下記の一般式で示される。

$R'Si(OR)_3$

R'はビニル基、エポキシ基、スチル基、メタクリル基、アミノ基、メルカプト基、クロロプロピル基等の有機官能グループを表し、ORはSiに結合している加水分解性のアルコキシ基もしくはアルキル基を示す。シランカップリング剤の作用としては、親水性の磁性粒子の表面とOR側が強固に結び付き、有機官能基が塗料の樹脂と結び付き、磁性粉末ーシランカップリング剤ー樹脂の強固な結び付きができる。

[0036]

本発明においてR'は、上記いずれでもよいが、好ましくは、エポキシ基、アミノ基、メタクリル基であり、さらに好ましくは、アミノ基、メタクリル基があげられ、メタクリル基が最も優れた効果を示す。だだしR'については、磁性層を形成するのに使用される樹脂の種類に応じて選択する使い方をすることができる。OR基としては、メトキシキ基、エトキシキ基などのいずれでもよく、好ましくは、メトキシ基があげられる。また、その反応性を制御するためには、OR基部分をアルキル基に変更し、反応性を低下した使い方をすることができる。シ

ランカップリング剤の量は、適用する磁性粉末の比表面積(BET値)に応じて 決めるのがよい。

[0037]

磁性粉末をシランカップリング剤で表面処理するさいに使用する分散媒としての有機溶媒としては、アルコール類、ポリオール類、ケトン類などの使用が可能である。使用するカップリング剤との相溶性に合わせ、使用する有機溶媒を選択する。アルコールを用いる場合は、メタノール、エタノール、2ープロパノール、1-ブタノール好ましくは、メタノール、エタノール、2-プロパノールを用いることができる。なお処理系に、触媒的な作用を示すアンモニア、酢酸、塩酸などを微量添加することによって加水分解反応速度を制御することができる。分散処理の時間については、個々の分散装置により異なるが分散度 β が所定の値以下になる条件に設定すればよい。適切な分散装置を選択しなければ、時間をかけても、目的とする分散状態が得られない。

[0038]

このようにしてシランカップリング剤に表面処理された磁性粉末は、粒径が100nm以下、好ましくは80nm未満、場合によっては50nm以下の超微粒子であっても、個々の粒子表面が処理被膜で均一に被覆されていることより、①個々の粒子間結合が減り、粒子が孤立化され、②有機化合物との反応性に優れた反応基が粒子表面全体を覆ているので、塗料、樹脂との相溶性が大きく改善できている。すなわち、①によって磁性粒子1つ1つの凝集(繋がり)が減ることで、磁性塗料への分散性が優れた磁性粉末となる。また②により表面が疎水性となることで、樹脂との親和性がよくなると共に、樹脂との反応性が良好となり、これらの総合的な効果として、磁性粉末の塗料中での分散が極めて改善される。

[0039]

このように、本発明による磁性粉末は、個々の粒子が孤立化(単分散)してTAP密度が非常に高いという特徴を有し、またトルエン中での磁性粉末の分散性が非常に優れるという特徴を有し、且つ樹脂吸着量が高いという特徴を有する。

[0040]

すなわち本発明に従う磁性粉末はTAP密度が0.7以上、好ましくは0.8以

上、さらに好ましくは 0.9 以上である。 TAP密度が高ければ高いほど、粉末としての嵩が低いこと、つまり 2 次粒子が少なく単分散していることを表し、より充填された粉末となっている。このために塗料化した場合に分散が良好となる。また TAP密度が高いほど、テープになった際のパッキング(充填率)が上昇する傾向があり、このため高密度記録媒体用磁性粉として特に好適である。

[0041]

本発明に従う磁性粉末は、トルエン500mL中に磁性粉末3gを分散させて 静置したさいに、磁性粉末の沈降速度が1cm/5時間以下となる。沈降速度が 遅いほど、疎水性溶媒、疎水性樹脂に対しての相溶性が良好で分散状態が保たれ ていることを示している。つまり、テープ化する際の塗料化において、一般的に 疎水性を示す塗料に対して、非常になじみ易く、分散が進み易いことを示してい る。シランカップリング剤で処理する前の磁性粉末ではその沈降速度が12cm /5時間以上を示していたとしても(すなわち疎水性溶媒となじみが悪いもので あっても)、本発明に従ってシランカップリング剤処理すると沈降速度が1cm /5時間以下となる。

[0042]

さらに本発明に従う磁性粉末は、塩化ビニル樹脂(MR-110)吸着量が $0.6 \, \mathrm{mg/m^2}$ 以上となり、好ましくは $0.7 \, \mathrm{mg/m^2}$ 以上を示す。ウレタン樹脂(UR-8200)吸着量では $1.1 \, \mathrm{mg/m^2}$ 以上となり、好ましくは $1.3 \, \mathrm{mg/m^2}$ 以上を示す。すなわち、本発明の磁性粉末はシランカップリング剤で表面処理されていることより、表面が親油性となり、このような高い樹脂吸着量を示す。したがって、この磁性粉末は塗料になじみ易く分散が良好で、かつ樹脂との接着性が改善されるので塗膜強度も高くなる。

[0043]

本発明に従う磁性粉末は、透過型電子顕微鏡写真から算出される粒子体積は 1000-15000 n m³、好ましくは 1000-1300 n m³、さらに好ましくは 1000-1000 n m³以下である。平均粒径としては、粒子体積が前記の範囲に入るのに加え、 20-110 n m、好ましくは 20-80 n m、さらに好ましくは 20-80 n m、さらに好ましくは 20-70 n mである。針状粒子(紡錘形、平針状を含む)にお

ける平均粒径とは平均長軸長を指し、球状粒子であればその直径を指す。粒径ひいては粒子体積が小さすぎると、熱揺らぎによるスーパーパラ化による磁気特性の低下、分散が困難などの理由で、粒子サイズには下限があり、逆に大きすぎても、電磁変換特性的に低ノイズ媒体として本発明の目的に合致しない。

[0044]

本発明に従う磁性粉末は、BET法による比表面積が $40\,\mathrm{m}^2/\mathrm{g}$ 以上、好ましくは $50\,\mathrm{m}^2/\mathrm{g}$ 以上、さらに好ましくは $60\,\mathrm{m}^2/\mathrm{g}$ 以上である。比表面積が小さいと、一般に粒子が大きくなり電磁変換特性的に低ノイズ媒体として不適当となる。

[0045]

本発明に従う磁性粉末は、シランカップリング剤で表面処理されている関係上、シランカップリング剤中のSiおよびCが粒子表面に残存している。そのSi含有量としては、Si/Feの原子百分率で0.1~10at.%、好ましくは、0.2~7at.%、さらに好ましくは0.3~5at.%である。このSi量が多すぎるとカップリング剤の重合反応が進みすぎて分散性の低下につながる。Cの含有量としてはC/Feの原子百分率で0.5~40at.%、好ましくは、5~35at.%、さらに好ましくは、10~33at.%である。C量が多すぎると、表面皮膜層が必要以上に厚くなりすぎ、分散性の悪化および塗膜中の磁性粉のパッキングが悪くなりのノイズの悪化を引き起こすので好ましくない。

[0046]

その他の含有成分としてCo、Yを含む希土類元素(R)、Alを含有する場合には、以下の組成範囲であるのがよい。Co含有量はCo/Feの原子百分率で $20\sim50$ at.%、好ましくは $20\sim45$ at.%さらに好ましくは $20\sim40$ at.%であり、この範囲の含有により飽和磁化値および耐酸化性が向上する。Al含有量は、Al/Feの原子百分率で $5\sim30$ at.%、好ましくは $5\sim25$ at.%であり、この範囲の含有により優れた形状保持効果を示す。R含有量はR/Feの原子百分率で $4\sim20$ at.%、好ましくは $6\sim15$ at.%であり、この範囲の含有により優れた形状保持効果を示す。そして、前述のように、RおよびAlの含有によって、粒子表面にAl2O3 およびR酸化物が分布することになり、これがシラン

カップリング剤による表面処理のさいにシランカップリング剤のOR基との反応 性の向上に大きく寄与する。

[0047]

磁性粉体中の酸素は、粒子表面に形成される酸化膜中の酸素が主であるが、粒子全体に対して26wt%以下がよく、好ましくは23wt%以下、さらに好ましくは20wt%以下であり、最も望ましくは18wt%以下である。本発明によれば粒子表面をシランカップリング剤で表面処理することで、粒子表面に形成される酸化膜の量(体積)を小さくすることができ、その結果、酸化膜による磁気特性低下を軽減することができる。微粒子になるほど比表面積が増加するので、表面酸化膜の占める1粒子あたりの体積割合は増加することになるが、本発明によれば微粒子であっても、酸化膜の体積割合を減少(低酸素含有量)させることができる。その関係を示したのが次の数3の式であり、本発明に従う磁性粉末の酸素含有量は粒子体積との関係で数3を満たす。

数3:酸素含有量(wt%)≤-4.2×LN(V)+55 Vは透過型電子顕微鏡写真から算出される粒子体積(n m³)を表す。

[0048]

本発明の磁性粉末は、磁気特性としてH c 1 3 4 5 Oe 以上、好ましくは1 5 0 0 Oe 以上、さらに好ましくは1 7 0 0 Oe 以上を示し、前記の酸化膜低減による磁気特性の向上によって微粒子であっても磁気特性が改善されることにより、以下の数1の関係を満足する。

数1:Hc≥325×LN(V)-900

Hc は保磁力(Oe)、V は透過型電子顕微鏡写真から算出される粒子体積(nm^3)である。

[0049]

『さらに、本発明の磁性粉末は、飽和磁化値 σ s が140e mu/g未満、好ましくは130未満である。近年の高記録密度対応磁気記録媒体用ヘッドは、高感度なMRヘッド、GMRヘッドを使用していることより、必要以上に高い σ s はヘッド能力の低下やノイズの増加を生じてしまうことより、 σ s は記録信号が読み取れる必要最低限あればよく、この点で本発明の磁性粉末の σ s はこの要求を

満たすことができる。

 $\Delta \sigma$ s(温度 60 $\mathbb C$ で相対湿度 90%の恒温恒湿下に 7日間保持後の飽和磁化値 σ s の変化量(%)は 20%以下、好ましくは 12%以下、さらに好ましくは 9%以下、場合によっては 7%以下である。微粒子ほど比表面積が増加し且つ表面が活性となるので、従来の微粒子では $\Delta \sigma$ s の値も大きいものとなっていたが、本発明によれば従来のもよりも耐候性、耐酸化性が向上するので、粒子体積と $\Delta \sigma$ s の間で数 2の関係を満足する。

数2:Δσs≦-7.8×LN(V)+94

 $\Delta \sigma$ s は%表示、V は透過型電子顕微鏡写真から算出される粒子体積(n m^3)である。

[0050]

本発明に従う磁性粉末は、発火温度が165℃以上、好ましくは170℃以上、さらに好ましくは180℃以上である。本発明の磁性粉末は、表面に酸化バリア層が形成されているため、外部からの酸素の進入を抑制でき、従来のものよりも発火温度を非常に高くすることができる。

[0051]

さらに本発明に従う磁性粉末は、テープ化した場合の耐酸化性指標である Δ B m (温度 6 0 $\mathbb C$ で相対湿度 9 0 %の恒温恒湿下に 7 日間保持後の B m の変化量(%))が 15% 以下、好ましくは 13% 以下、さらに好ましくは 10% 以下であり、前記の Δ σ s と同様に、以下のように粒子体積と Δ B m の間で数 4 の関係を満足する。

数4:△Bm≦−3.6×LN(V)+40.5

 Δ Bmは%表示、Vは透過型電子顕微鏡写真から算出される粒子体積(n m³)である。数2 と数4 から明らかなように、 Δ σ s > Δ Bmである。このことは個々の孤立粒子となっても、その1 つ1 つの粒子表面にシランカップリング剤による被膜処理が均一になされているので、耐酸化性が維持されることを示している。言い換えると、本発明のように均一な被膜形成ができない場合には、テープ化されて粒子が1 つ1 つになったときに、被膜形成がなされていない部分から酸化が進み、 Δ Bmが悪いものになってしまう。

[0052]

磁性層(テープ化したとき)のHcx、SFDx、SQxは、粒子の大きさによって左右されるので、粒子の大きさを示す粒子体積を変数とし、Hcx、SFDx、SQxをその変数を含む関係式で表すことができる。本発明に従う磁性粉末の特性としては、これを一定の条件でテープ化したとき(テープ化の条件は下記の実施例で示すものとする)、以下のような関係式を満足する。

数5:Hcx≥630×LN(V)-3400

数6:SFDx \leq 0.2+506 \times V-0.79

数7:SQx≥0.065×LN(V)+0.15

Hcx(Oe)、SFDxとSQxは無次元数、Vは透過型電子顕微鏡写真から 算出される粒子体積 (nm^3) である。

[0053]

数5~6のように、本発明の磁性粉末をテープ化した場合、高Hc、低SFDx、高SQxが得られるのは、個々の粒子が分散し易くなり、それを磁場配向させてテープ化した場合に、すばらしい配向性を示すことに起因している。

[0054]

以下に実施例により本発明をさらに説明するが、本明細書で言う磁性粉末の粉体特性やテープ特性の評価は、次の試験方法による。

[0055]

[粉体特性を評価する試験方法]

粒子サイズの測定:透過型電子顕微鏡での倍率10万倍以上の写真を複数枚準備し、そこから400個以上の粒子に対して、個々の粒子サイズの測定を行い、その平均値を用いる。

粒子体積の測定:針状、紡錘、平針状等の粒子については、前記の粒子サイズの測定により算出された平均長軸長と平均短軸長から、円柱近似として、平均粒子体積を算出。球状粒子については、その測定半径から算出した。その他の形状粒子についても同様な数学的手法を用いて算出を行う。

粒子形状の測定:針状粒子における断面比評価については、写真倍率10万倍以 上の電子顕微鏡写真撮影時に、試料台を傾けながら、同一粒子部分を複数撮影し 、その最小短軸幅と最大短軸幅を測定し、その最大短軸幅/最小短軸幅を断面比 とし、この断面比が1より大きいものを平針状とする。

[0056]

TAP密度の測定:ガラス製のサンプルセル(5mm径×40mm高さ)に磁性 粉末を入れ、タップ高さ10cmとして、200回行って測定を行う。

酸素含有量の測定:LECO製酸素窒素計を用いて測定を行う。

磁気特性の測定:VSMを用いて、最大10kOeの印加磁場で測定する。

磁性粉末の耐酸化性(Δσs)の測定:恒温恒湿器内で60℃、90%RHにおいて一週間保存後、保存前後の飽和磁化値σs の変化量%を算出する。

磁性粉末の発火温度の測定:TG/DTAを用いて、大気中で常温から10℃/分で加熱していき、そのときに発火する温度を発火温度として評価する。

[0057]

比表面積の測定:BET法で測定する。

磁性粉末のトルエン中での沈降速度の測定:磁性粉末3gとトルエン500mLを混合したスラリー液を、500mL/分で超音波ホモジナイザーに循環させて分散処理を2時間行う。得られた分散液を50cc試験管にて5時間静置させたときの沈降物最上部位置を測定する。すなわち沈降物の最上部位置がどれだけの距離を低下したかを測定することで、その移動距離/5時間で沈降速度を算出する。

[0058]

磁性粉末の樹脂吸着量の測定

(1) 塩化ビニル樹脂吸着量の測定:磁性粉末1gを、塩ビ系樹脂(MR-110)の1%の溶液16.75g(溶剤としてMEK:トルエン=1:1のものを使用)に添加し、遠心ボールミルで450rpm、1時間混合させた後、30℃で3日間保持する。遠心分離(4000rpm)により試料粉末を沈ませ、上澄み液を除去し、固形物を取り出す。この固形分を洗浄するため、さらに溶剤(MEK:トルエン=1:1)20mLを添加し、混合させた後、25℃で2日間保持し、遠心分離(4000rpm)により上澄み液を除去し、固形物を取り出す。この固形物を乾燥し、蛍光X線装置で塩素と鉄の強度比(C1/Fe)を求める

。そのさい、予め既知量のMR-110を含むサンプルを用いて検量線を作成しておき、この検量線により、磁性粉末の単位重量あたりのMR-110吸着量を算出し、その値を比表面積(BET値)で割り、比表面積当たりの吸着量として算出する。

[0059]

(2) ウレタン樹脂吸着量の測定:磁性粉末 2 g とポリウレタン樹脂(UR-8 2 0 0) の 2 %溶液 4 g(溶剤としてMIBKを使用)を、ビーズ(2 ϕ) 3 0 g と共に遠心ボールミルで 4 5 0 r p m、 1 時間混合し、さらに前記のポリウレタン樹脂 2 %溶液を 1 1 g 添加し、 4 5 0 r p m、 3 0 分間混合する。その後、遠心分離(4 0 0 0 r p m、 3 0 分)により試料粉末を沈ませ、上澄み液 5 g を分取し、この上澄み液を乾燥させた後の重量を測定して、磁性粉末単位重量あたりのウレタン樹脂(UR8200)の吸着量を算出し、その値を比表面積BET値で割った値を比表面積当たりの吸着量として算出する。

[0060]

[テープ特性を評価する試験方法]

(1) 磁性塗料の作成

磁性粉末0.500gを秤量し、ポット(内径45mm、深さ13mm)へ入れる。蓋を開けた状態で10分間放置する。次にビヒクル〔塩ビ系樹脂MR-110(22wt%)、シクロヘキサノン(38.7wt%)、アセチルアセトン(0.3wt%)、ステアリン酸nブチル(0.3wt%)、メチルエチルケトンMEK(38.7wt%)の混合溶液〕をマイクロピペットで0.700mL採取し、これを前記のポットに添加する。すぐにスチールボール(2 ø) 30g、ナイロンボール(8 ø) 10個をポットへ加え、蓋を閉じ10分間静置する。その後、このポットを遠心式ボールミル(FRITSCH P-6)にセットし、ゆっくりと回転数を上げ、600rpmにあわせ、60分間分散を行う。遠心式ボールミルが停止した後、ポットを取り出し、マイクロピペットを使用し、あらかじめMEKとトルエンを1:1で混合しておいた調整液を1.800ml添加する。再度、遠心式ボールミルにポットをセットし、600rpmで5分間分散し、分散を終了する。

[0061]

(2) 磁気テープの作成

前記の分散を終了したあと、ポットの蓋を開け、ナイロンボールを取り除き、 塗料をスチールボールごとアプリケータ($55\mu m$)へ入れ、支持フイルム(東 レ株式会社製のポリエチレンフィルム:商品名15C-B500:膜厚 $15\mu m$) に対して塗布を行う。塗布後、すばやく、5.5kGの配向器のコイル中心に 置き、磁場配向させ、その後乾燥させる。

[0062]

(3) テープ特性の評価試験

磁気特性の測定:得られたテープについてVSMを用いて、その保磁力Hcx、SFDx、SQxの測定を行う。

テープの耐酸化性 (△Bm) の測定:恒温恒湿器内で60℃、90%RHにおいて一週間保存後、保存前後のBmの変化量%を算出する。

テープの表面平滑性(表面粗度 Ra)の測定:株式会社小坂研究所製の 3 次元微細形状測定機(ET-30 HK)を用いて、テープ表面の Ra(粗度)を測定する。

[0063]

【実施例】

〔実施例1〕

密閉性の良い蓋付き1リットルビーカーに、2ープロパノール679gを投入し、攪拌しつつ、その液中に窒素(1リットル/分)を吹き込んで溶存酸素をパージし、ビーカー上部空間の気相の酸素濃度を0.1%以下とした。この窒素の吹き込みと攪拌は、以後、反応終了まで続ける。

[0064]

そこに、表1にその特性を示した磁性粉Aを6g、大気に触れないようにしてビーカーに投入し、10分間の攪拌のあと、ビーカーから液の一部を連続的に抜き出し、その液が循環式のサンドグラインダー装置を通り、その後ビーカーに戻されるという循環を連続的に行わせせる分散処理を60分間続けた。そのさい、サンドグラインダー装置内には、径が0.1μmの微小ジルコニアビーズが充填

率85%で装填されており、また、ビーカーでの攪拌は2000rpmの高速回転を続けた。

[0065]

この分散処理後の液の一部を分取し、動的光散乱法により溶媒中での粒子の平均体積の測定を行った。他方、前記の分取を終えたら直ちに残りの分散液に対して、濃度3wt%のカップリング剤(γーメタクリロキシプロピルトリメトキシシラン)を、磁性粉末のSi/Feが2at%となるに必要な量で投入し、さらに前記と同様の分散処理を60分間続け、次いで純水を6.3g投入し、加水分解反応を進めつつ熟成を120分間行った。この加水分解と熟成の間も前記の攪拌と液循環による分散処理を継続した。

[0066]

この処理の後、得られた分散液をテフロン(登録商標)メンブランフィルターを用いてろ過し、2-プロパノール洗浄を行った。次いで、得られた湿った磁性粉末を造粒し、100℃で8時間かけて十分に乾燥処理を行った。このろ過から乾燥までの間も、窒素雰囲気中で処理をおこなった。

[0067]

得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0068]

[実施例2]

磁性粉Aに代えて、表1にその特性を示した磁性粉Bを使用し、且つ分散処理に用いた液循環式のサンドグラインダー装置に代えて液循環式の超音波ホモジナイザーを用いた以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0069]

[実施例3]

磁性粉Aに代えて、表1にその特性を示した磁性粉Cを使用し、サンドグラインダー装置に循環する分散時間を60分から420分に延長した以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価

し、その結果を表1~2に示した。

[0070]

[実施例4]

サンドグラインダー装置に代えて湿式ジェットミル(アルティマイザー)を用いた以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0071]

〔比較例1〕

サンドグラインダー装置に代えて遊星ボールミルを用いた以外は、実施例1を 繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、 その結果を表1~2に示した。

[0072]

[比較例2]

サンドグラインダー装置に代えてタービン羽付き回転攪拌装置を用いた以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0073]

[実施例5]

サンドグラインダー装置に循環する分散時間を60分から420分に延長した 以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテ ープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0074]

[比較例3]

サンドグラインダー装置に循環する分散時間を60分から20分に短縮した以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0075]

[実施例6]

シランカップリング剤の添加量を、磁性粉末のSi/Feが2at%となるに

必要な量から、Si/Feが1at%となるに必要な量に変更した以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表 $1\sim2$ に示した。

[0076]

[実施例7]

シランカップリング剤の添加量を、磁性粉末のSi/Feが2at%となるに必要な量から、Si/Feが5at%となるに必要な量に変更した以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表 $1\sim2$ に示した。

[0077]

〔実施例8〕

シランカップリング剤を γ -メタクリロキシプロピルトリメトキシシランから γ -アミノプロピルトリエトキシシランに変更した以外は、実施例 1 を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表 $1\sim 2$ に示した。

[0078]

[実施例9]

シランカップリング剤を γ ーメタクリロキシプロピルトリメトキシシランから γ ーグリシドキシプロピルトリメトキシシランに変更した以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0079]

〔比較例4〕

磁性粉Aを、120℃、酸素濃度1000ppmの窒素ガス中で100分間酸化反応させることにより、磁性粉Aの各粒子表面に酸化膜を成長させた。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0080]

[比較例5]

磁性粉Bを、120℃、酸素濃度1000ppmの窒素ガス中で100分間酸化反応させることにより、磁性粉Aの各粒子表面に酸化膜を成長させた。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表1~2に示した。

[0081]

[実施例10]

磁性粉Aに代えて、表1にその特性を示した紡錘形の磁性粉Dを使用した以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表 $1\sim2$ に示した。

[0082]

[比較例6]

磁性粉Aに代えて、表1にその特性を示したR含有量の少ない磁性粉Eを使用した以外は、実施例1を繰り返した。得られた磁性粉末について、その粉体特性とテープ特性を評価し、その結果を表 $1\sim2$ に示した。

[0083]

【表1】

接触を発 1988年 19884 19884 19884 19884 19884 19884 19884 19884 198	Benegree									_	粉体特性	2.49	428 CB					É	ハル特性			¥	۵.
Comparison Co	A	A		群組条			7	10 th man 10 11	_	┰	和十杉木和位	Т		Co/Fe		-			П			(H)	bX.
		1985 1985		使用磁性		■(Si/Fe+Co at%)	分散万式	公司	加水分類は		80	E W	T	2					ď	ő			8
A	A	A			種類	被着時の狙い			7 (2)						П	П				Т	┰	Т	ب
A	A	A							T		_	6800	П					1		Т	Т	T	واع
A	A	4 A 1 2	性粉A	۷	1	ı		1	1		_	7100	Т					П			П	Т	واج
1 A 1 2 \$\text{\$V\$P}\$\$V\$P	1 A 1 2 \$\text{\$V\$P}\text{\$V\$P}	1 A 1 2 77.77.77 10.7			1	1	Τ.	T	Ť		_	6900	Γ			9		\neg			Т	T	2
B	B	B	$\overline{}$	Г	1	2	ı	T	Т		7	3	Т		Г						_	T	,
B	B	B		_							7	4200	1	T	Г	Г					_	٦	۾
5 5	5 B	5 5	はまま	m	1	1	1	1			\neg	200	_	Τ	Т	Т	Г		Γ			٦	1
1 2 2 2 2 2 2 2 2 2	C	2 日 1 2 meanweez+74-100分 120分 4 中野水 30 mm 120 123 282 182 (0.1 0.7 106 102 1831 89 10 mm 12 m	т-	Т	l	i	1	1	7		\neg	ODC+	Т	1	Т	Т	Γ		Г				8
C	C — — — — 中野株 32 2400 20.2 25.2 15.2 (0.1 10.6 10.2 1831 89 C 1 2 サバゲラインター 420分 120分 6 平野株 52.9 11.4 6.0 16.1 6.0 13.4 23.9 10.1 1789 85 A 1 2 サボゲラインター 60分 120分 2 平野株 62 6.900 13.4 23.9 11.4 8.3 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0 1.6 6.0	C	Т	Т		2	因者改木モジナイザー	60%	┪		т	\$	7	1	T	1		Γ		Г			
C — — — — — — — — — — — — — — — 平針状 32 2400 13.0 25.3 26.0 6.5 6.5 6.5 101 1189 85 C I 2 サルドラインチー 420分 120分 2 平台状 62 6800 13.4 2.3 11.4 8.5 1.5 16.1 6.3 131 2.345 12.2 A I 2 万井子子子子子 4.00分 12.0分 2.0 13.4 2.2 11.4 8.5 1.5 16.1 6.2 12.2 13.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2 2.2 1.2	C — — — 一 中野牧 32 2400 15.2 26.2 16.1 4.6 28.5 89 101 1789 85 3 C 1 2 サンドフィンチー 400分 120分 120分 12 12 12 15 16.1 65 131 2345 12 4 A 1 2 カンドフィンチー 400分 120分 17 平野牧 62 6900 13.4 23.1 11.2 95 15.6 68 130 22.7 12.0 12.2 13.2 12.2 13.2 12.0 12.2 11.2 95 15.5 16.4 65 13.0 12.1 12.2 13.0 12.2 12.2 13.2 13.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 16.0 13.2 13.2 12.2 12.2 11.4 9.5 15.6 15.0 12.2 12.2 12.2 11.2 <	C	Т	Т							\neg	- 100	6	T	T	Т	Γ	Γ	Γ	Γ		ò	47
8 C 1 2 2 サンドラインダー 420分 120分 2 平倉状 82 8800 134 229 114 8.5 1.5 16.1 63 131 2345 122 121 12 A 1 2	3 C 1 2 サンドライナダー 420分 120分 120ଠ 12	3 C 1 2 サンドライクター420分 120分 120 120 121 12 2 2 2 2 2 2 2	- HERING	ر		1	1			1	_	2400	0.02	Т	Т	Т	Τ	ي	Γ	Γ		0	79
1	1	1	_	\neg	-	9	サントクラインダー			9	_	2600	0.61	13.1	Т		T	,	Τ	Γ		-	
4 A 1 2	4 A 1 2	4 A 1 2 2 2 711-7-74	т.	Т								1	1			\dagger	-		-	-	-		ı
A	A	4 A 1 2 2 7ルディザー 60分 120分 2 平台状 62 6900 13.4 22.9 11.4 9.5 1.5 16.1 63 131 2345 12.2 12.1 1.2 2		-								1						T	-	_			
4 A 1 2 2 近年市 60分 120分 2 平野状 62 6900 134 229 114 9.3 1.5 164 63 132 2372 112 1 2 1 1 2 1 1 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1	4 A 1 2 2 近年本小学 60分 120分 2 平野状 62 6900 13.4 22.9 11.4 9.3 1.5 16.1 63 131 2345 12.7 12.7 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2 12.2	4 A 1 2 2										+							-		\neg	T	
4 A 1 2 2 70-7474 - 60分 120分 2 平野状 62 6900 13.6 23.1 11.2 95 1.5 16.4 63 132 2272 121 121 1 A 1 2 通転作品か 60分 120分 12 平野状 62 6900 13.6 23.1 11.3 9.6 1.4 15.6 62 130 2190 121 1 B A 1 2 サンドラインター 20分 120分 120分 1 平野状 62 6900 13.6 23.1 11.4 9.6 1.6 15.7 61 132 2270 122 1 A 1 1 2 サンドラインター 20分 120分 1 平野状 62 6900 13.6 22.2 11.3 9.5 1.5 15.5 61 133 2290 122 1 A 1 1 5 サンドラインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.5 1.5 15.6 1 133 2290 122 1 A 1 1 5 サンドラインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.6 1 130 2361 121 1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.6 61 130 2361 121 1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.6 61 130 2361 121 1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 132 2310 122 1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 132 2310 122 1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 132 2310 122 1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 132 2310 122 1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 中野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 138 2412 127 127 127 127 12.8 12.8 12.8 12.8 12.8 12.8 12.8 12.8	4 A 1 2 2 万元 7 1 1 2 7 1 1 1 2 7 1 1 2 7 1 1 1 2 7 1 1 1 2 7 1 1 1 2 7 1 1 1 1	4 A 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2						i			_	0000	Т	220	Г	93					┪		3
1 A 1 2	1 A 1 2	1 A 1 2	2000	Т	-		711-12-14-	60	120%	2	_	0000	+	22.5	Т	9.5	Γ	Г	Ξ			٦	8
2 A 1 2 回転機件 60分 120分 平野林 62 6900 131 11.4 96 1.6 15.7 61 132 2270 122 5 A 1 2 サンドラインター20分 120分 16 6.6 1.6 16.6 16.7 61 133 2270 122 6 A 1 1 サンドラインター60分 120分 4平野林 6.6 6.0 12.2 11.2 9.5 16.1 6.1 133 2290 12.2 6 A 1 1 サンドラインター60分 120分 4平野林 6.6 6.0 13.2 22.2 11.2 9.5 16.1 13.2 23.0 12.0 7 A 1 5 サンドラインター60分 120分 4 平野林 6.6 6900 13.2 22.2 11.2 9.7 4.4 16.7 68 13.2 23.0 11.2 9.7 13.2 13.2 13.2 13.2 13.2 13.2 13.2	2 A 1 2 回転機件 60分 120分 20 151 22 15 15 16 132 2270 122 5 A 1 2 サンドウラインター20分 120分 120分 130 13 232 11.3 9.5 15 15.5 61 133 2290 122 3 A 1 2 サンドウラインター20分 120分 4 平倉林 6 8000 13.2 22.2 11.3 9.5 15 15.5 61 132 2200 122 6 A 1 1 サンドウラインター60分 120分 平台林 6 8000 13.2 22.2 11.3 9.5 15.6 15.0 12.0 7 A 1 5 サンドウラインター60分 12.0分 平台林 6 8000 13.2 22.2 11.4 9.5 14.4 16.7 56 13.0 12.0 7 A 1 1 サンドウラインター60分 12.0分 4 平台林 6<	2 A 1 2 2 回転機棒 60分 120分 20 平野体 62 6900 13.0 23.1 114 96 16 16.7 61 132 2270 122 3 A 1 2 2 サンドラインター 420分 120分 16 平野株 62 6900 13.5 23.2 11.3 9.5 1.5 15.5 61 133 2290 13.2 A 1 1 2 サンドラインター 20分 120分 4 平野株 61 6900 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2342 12.3 A 1 1 5 サンドラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.7 44 16.7 56 13.2 21.0 12.2 B A II 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.7 44 16.7 56 13.2 21.0 12.2 B A III 2 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.7 44 16.7 56 13.2 21.0 12.2 B A III 2 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 12.1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 12.1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 12.1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 12.1 B A III 2 サンドラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 12.1 B A III B A I	15 A	Т				60	120%		_	0000	+	22.1	Т	96	Γ		-		\neg		의
5 A 1 2 サンドラインター20分 120分 3 平野状 62 6900 13.0 23.1 11.4 9.6 1.6 1.6 1.6 1.8 2270 122 3 A 1 2 サンドラインター20分 120分 16 平野状 62 6900 13.5 23.2 11.3 9.5 1.5 1.5 61 133 2290 122 6 A 1 1 サンドラインター60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.7 4.4 16.7 58 132 2165 120 7 A 1 5 サンドウラインター60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.2 9.7 4.4 16.7 58 132 2165 120 8 A 1 2 サンドウラインター60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 16.7 58 132 2165 120 9 A 1 2 サンドウラインター60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61	A	5 A 1 2 サンドウラインダー 420分 120分 3 平野状 62 6900 130 23.1 11.4 9.6 1.6 1.5 61 132 2270 122 3 A 1 2 サンドウラインダー 20分 120分 120分 4 平野状 61 6800 13.5 23.2 11.3 9.5 1.5 15.5 61 133 2290 122 6 A 1 1 サンドウラインダー 60分 120分 4 平野状 61 6800 13.2 22.8 11.2 9.5 16.1 64 131 230 120 7 A 1 5 サンドウラインダー 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.2 9.5 14.4 16.7 58 132 2165 120 8 A II 5 サンドウラインダー 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.2 9.5 14.4 16.7 58 132 2165 120 9 A II 2 サンドウラインダー 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 13 13 13 </td <td>20.00</td> <td>T</td> <td></td> <td></td> <td>回転獲枠</td> <td>\$20</td> <td>120%</td> <td>2</td> <td></td> <td>0000</td> <td>╅</td> <td>100</td> <td>2</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>1</td> <td>1</td>	20.00	T			回転獲枠	\$20	120%	2		0000	╅	100	2							1	1
5 A 1 2 サンドプラインダー 200分 120分 3 平針状 62 6900 13.0 23.1 11.4 9.6 1.6 15.7 61 132 2270 122 3 A 1 2 サンドプラインダー 20分 120分 16 平針状 6 6 13.2 22.2 11.3 9.5 15.5 61 133 2290 122 6 A 1 サンドプラインダー 60分 120分 4 平針状 6 600 13.2 22.2 11.2 9.5 0.9 16.1 6 130 16.1 6 130 16.1 6 130 16.2 130 12.2	5 A 1 2 サンドウラインター 20分 120分 16 平野株 62 6900 13.5 23.1 11.4 9.6 1.6 1.6 1.5 61 1.32 2270 122 3 A 1 2 サンドウラインター 20分 120分 16 平野株 62 6900 13.5 23.2 11.3 9.5 1.5 15.5 61 133 2290 122 6 A 1 5 サンドウラインター 60分 120分 4 平野株 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.7 4.4 16.7 58 132 2165 120 12.0 12.0 12.0 12.0 12.2 11.2 9.7 4.4 16.7 58 132 2165 120 12.0	5 A 1 2 サンドプインター 20分 120分 16 平野状 62 6900 130 23.1 11.4 9.6 1.6 1.5.7 61 133 2290 122 3 A 1 2 サンドプインター 20分 120分 120分 4 平野状 62 6900 13.5 23.2 11.3 9.5 1.5 16.1 64 131 2390 122 6 A 1 1 サンドプインター 60分 120分 4 平野状 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.5 16.1 64 131 2342 122 8 A 1 5 サンドプインダー 60分 120分 4 平野状 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.5 14.4 16.7 58 132 2165 120 9 A 1 5 サンドプラインダー 60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 14.4 16.7 58 132 2166 120 9 A 1 1 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 13.0 12.1 12.0 4 平野状 62	201747	Т								+	1									T	
5 A 1 2 サンドラインダー4といが 120分 16 亜鉛状 62 6900 13.5 23.2 11.3 9.5 1.5 61 133 2230 122 3 A I 2 サンドラインダー20分 120分 4 平砂状 61 6800 13.5 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2342 123 6 A 1 1 サンドララインダー60分 120分 4 平鉛状 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.7 44 16.7 58 132 2165 120 7 A I 5 サンドララインダー60分 120分 4 平鉛状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 14 16.7 58 132 2310 12.1 8 A II 2 サンドラライッチー60分 120分 4 平鉛状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 14 16.7 58 132 2310 12.1 9 A II 2 サンドラライッチー60分 120分 4 年齢様形 62 6900 13.5 23.2 11.4 9.5 13 15 59	5 A 1 2 サンドクライダー 420万 1520万 1620万 1620万 1620万 1620 135 232 113 95 15 15 15 61 133 2290 122 3 A 1 2 サンドクライダー 20分 120分 4 平配状 61 6800 132 228 112 95 0.9 16.1 64 131 2342 123 6 A 1 1 サンドクライダー 60分 120分 4 平配状 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.7 4.4 16.7 58 132 21.6 120 7 A 1 5 サンドクライダー 60分 120分 4 平配状 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.7 4.4 16.7 58 62 132 21.0 122 8 A II 5 サンドクライダー 60分 120分 4 平配状 62 6900 13.2 23.2 11.2 9.7 4.4 16.7 58 61 130 2361 12.1 9 A II 2 サンドクライダー 60分 120分 4 平配状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 12.1 10 D II 2 サンドクライダー 60分 120分 4 再配状 62 6900 14.1 23.3 11.4 9.5 1.3 15.9 59 135 22.45 12.4 10 D II 2 サンドクライダー 60分 120分 4 新殖形 62 6900 14.1 23.3 11.4 9.5 1.3 15.9 59 135 22.45 12.4 10 D II 2 サンドクライダー 60分 120分 4 新殖形 62 6900 14.1 23.3 11.4 9.5 13 15.9 59 135 22.45 12.4 10 D II 2 サンドクライダー 60分 120分 4 新殖形 62 6900 14.1 23.3 11.4 9.5 13.4 13.9 18.0 13.6 12.4 11.6 3.2 (0.1 0.2 56 14.1 1930 13.6 E II	5 A 1 2 サンドラインダー400万 120分 160分 16 平野株 62 6900 135 232 11.3 9.5 1.5 15.5 61 133 2290 122 3 A 1 2 サンドラインダー20分 120分 4 平野株 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2342 12.3 6 A 1 1 サンドラインダー60分 120分 4 平野株 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.7 44 16.7 56 130 21.65 120 7 A 1 5 サンドラインダー60分 120分 4 平野株 62 6900 13.8 23.2 11.4 9.5 1.4 16.7 56 11.2 23.0 11.3 9.8 15.6 11.2 13.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.2 13.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.2 13.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.2 13.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 9.8 15.6 11.3 12.0 23.0 11.3 15.9 9.9 15.0 23.0 11.3 15.9 9.9 15.0 23.0 11.3 15.9 9.9 13.0 23.0 11.3 15.9 9.9 13.0 23.0 11.3 15.9 9.9 13.0 23.0 13.0 23.0 13.0 23.0 13.0 23.0 13.0 23.0 13.0 23.0 13.0 13.0 23.0 13.0 13.0 13.0 13.0 13.0 13.0 13.0 1						1	1700,		_	8900	-	23.1	11.4	9	Γ	П		П	\neg		ခ :
3 A 1 2 2 サントラインダー 2077 1207 1	3 A I 2 2 サンドラインダーとの分 120分 4 平針状 61 6800 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2342 12.3	3 A 1 2 2 サンドクインダー 60分 120分 4 平野状 61 6800 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2342 12.3	具括例	1	1	2	#27.7.75-	4207	1207	200	_	900	┼	23.2	11.3	2				٦	П	1	=
6 A 1 1 5 サントゲラインチー60分 120分 4 平針状 61 6800 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 13.1 2342 12.8 12.8 1 1 5 サントゲラインチー60分 120分 4 平針状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 13.2 23.0 12.9 9 A m 2 サントゲラインチー60分 120分 4 平針状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 13.0 2361 12.1 9 A m 2 サンドゲラインチー60分 120分 4 平針状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 13.0 2361 12.1 10.0 D — — — — — — — — — — — — — 新種形 62 6900 13.5 23.4 11.4 9.5 1.3 15.9 59 135 2245 12.4 11.0 D	6 A 1 1 1 サンドラインター60分 120分 4 平針状 61 6800 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2342 12.3 12 8 1 1 1 4 サンドラインター60分 120分 4 平針状 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.7 44 16.7 58 132 2165 120 122 12 8 A II 2 サンドラインター60分 120分 4 平針状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 13.2 2310 12.2 12 9 A III 2 サンドウラインター60分 120分 4 平針状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 13.0 2361 12.1 10 D II 2 サンドウラインター60分 120分 4 平針状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 12.1 10 D II 2 サンドウラインター60分 120分 4 新種形 62 6900 14.1 23.3 11.4 9.4 <0.1 0.2 61 138 2412 12.7 11.0 D II 2 サンドウラインター60分 120分 4 新種形 60 6900 14.6 23.0 11.3 3.3 1.7 16.4 58 139 1870 136 8 E II 2 サンドウラインター60分 120分 5 新種形 60 6900 14.6 23.0 11.3 3.3 1.7 16.4 58 139 1870 136	6 A 1 1 1 サンドラインター 60分 120分 4 平針状 61 6800 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2342 12.3 17 A 1 1 5 サンドラインター 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.9 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 132 2310 12.2 12.3 12.3 12.3 12.3 12.3 12.3 12.3	北铁河		1	2	#27.977.9-	207	1207	2	_		╁					1	1		+	+	1
6 A 1 1 1 サンドラインター 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.7 4.4 16.7 58 132 2165 120 120 12	6 A 1 1 1 サンドラインダー 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2342 12.8 12.9 1	6 A 1 1 1 サンドプラインター 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.2 22.8 11.2 9.5 0.9 16.1 64 131 2.342 12.5 12.0 17 A 1 1 5 サンドプラインター 60分 120分 4 平針状 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.7 44 16.7 56 132 2165 120 120 12 11.2 9.7 44 16.7 56 132 2165 120 120 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12											_							T	Т	1	5
6 A 1 1 1 777 2777 602 1202 4 中野状 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.7 4.4 16.7 58 132 2165 120 120 122 1 1 2 サンドラインダー60分 120分 4 平野状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 132 2310 122 1 1 2 サンドラインダー60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 121 1 1 1 2 サンドラインダー60分 120分 4 平野状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 121 1 1 1 1 1 2 サンドラインダー60分 120分 4 再動権形 62 6900 13.5 23.4 11.4 9.5 1.3 15.9 59 135 22.45 124 1 1 1 1 1 2 サンドラインダー60分 120分 4 新種形 62 6900 13.5 23.4 11.4 9.5 1.3 15.9 59 135 22.45 124 1 1 1 1 1 2 サンドラインダー60分 120分 4 新種形 60 6800 15.2 24.1 11.6 3.2 <0.1 0.2 56 141 1930 138	6 A 1 1 1 777 2777 6027 1202 4 年針状 62 6900 12.9 23.2 11.2 9.7 4.4 16.7 58 132 2165 12.0 12.0 12.0 12.0 12.0 12.0 12.0 12.0	6 A 1 1 1 7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1					11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1700	12001	_	-	Γ	1	22.8	11.2			T	1		Т	T	3 5
7 A 1 5 5 1 5 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1	7 A 1 D 2 サンドケラインダー 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 132 2310 122 8 A II 2 サンドケラインダー 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2361 121 9 A II 2 サンドケラインダー 60分 120分 4 平針状 62 6900 14.1 23.3 11.4 9.4 <0.1 0.2 61 138 2412 127 D D	7 A 1 D y/r y y y y y y y y y y y y y y y y y y	更施例	╗	-	-	77.7.7.	200	12041	A	_	Γ	1	23.2	11.2					Т	7	7	2
8 A II 2 サンドラインダー 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 13.2 23.0 12.4 15.6 61 130 2361 12.1 13.0 2361 13.0 2361	8 A II 2 サンドゲラインダー 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 13.2 23.0 12.4 15.6 61 130 2361 12.1 13.0 2361 13.0 13.0 13.0 13.0 13.0 13.0 13.0 13.	8 A II 2 サンドゲラインダー 60分 120分 4 平針状 62 6900 13.8 23.0 11.3 9.8 1.5 15.8 62 13.2 23.0 12.1	東拓空		1	c	777777	73			т		L	-				٦		T	7	1	:
8 A II 2 47.777 607 1207 4 车針获 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 14 15.6 61 130 2301 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1 12	8 A II 2 47.67.77 60.07 120.07 4 年前後 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 130 2301 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1 12	8 A II 2 4 サンドラインダー60分 120分 4 中科 62 6900 13.2 23.2 11.4 9.5 1.4 15.6 61 13.0 2.901 12.1 12.1 12.1 11.4 9.5 1.4 12.5 12.4 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1 12.1					HALL 64 - 1. 16	504	1204	A	1	Γ	$\overline{}$	23.0		8.6		T	1		$\neg \Gamma$	T	= 2
9 A III 2 7 バックスイッケー8027 12020 7 1 上に たいます 1	9 A Ⅲ 2 71/9-002 1202 7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	8 A Ⅲ 2 71/9 - 80/9 120/9 4 5690 14.1 23.3 11.4 9.4 <0.1 0.2 61 138 2412 127 127 10 D 1 2 サンドケラインダー 60分 120分 4 新雄形 60 6800 15.2 24.1 11.6 3.2 <0.1 0.2 56 141 1930 138	東福金		1	7	77.777	200	1004	_	\boldsymbol{T}		Т	23.2	11.4	9.5	٦	7	1		Т	Ţ	S
D —	D — </td <td>D — — — — — — — — — — — — — — — — — — —</td> <td>実施例</td> <td></td> <td>Ħ</td> <td>2</td> <td>TJF 97173</td> <td>1002</td> <td>150/1</td> <td></td> <td>_</td> <td>Γ</td> <td>т</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>1</td> <td>+</td> <td>†</td> <td>\dagger</td> <td>\dagger</td> <td></td>	D — — — — — — — — — — — — — — — — — — —	実施例		Ħ	2	TJF 97173	1002	150/1		_	Γ	т					1	+	†	\dagger	\dagger	
D —	D —	D — — — — — — D 120分 4 601 12.33 11.4 9.4 60.1 0.2 61 138 2412 12.1 10 D 1 2 サンドグラインダー 60分 120分 4 新種形 62 6900 13.5 23.4 11.4 9.5 1.3 15.9 59 135 2245 124 10 D 1 2 サンドグラインダー 60分 120分 5 新種形 60 6800 14.6 23.0 11.3 3.3 1.7 16.4 58 139 1870 136 8 E 1 2 サンドグラインド・リンドキシンラン 5 新種形 60 6800 14.6 23.0 11.3 3.3 1.7 16.4 58 139 1870 136 1 **						1	1		-	l	_					٦		T	_	Ţ	
D —	D —	D — — — 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 日						-			1		1	23.3	11.4	9.4				П	_	T	칪
10 D 1 2 サンドケラインター60分 120分 4 新陸形 60 6800 15.2 24.1 11.6 3.2 <0.1 0.2 56 141 1930 138 B E -	10 D 1 2 サンドグラインター60分 120万 4 4 初睡形 62 6800 152 24.1 11.6 3.2 <0.1 0.2 56 141 1930 138 6 E - - - - - - - 新藤形 60 6900 14.6 23.0 11.3 3.3 1.7 16.4 58 139 1870 136 8 E 1 2 サンドグラインダー 60分 120分 5 新藤形 60 6900 14.6 23.0 11.3 3.3 1.7 16.4 58 139 1870 136	10 D 1 2 サンドグラインター 60分 120万 4 4 動種形 60 6800 15.2 24.1 11.6 3.2 <0.1 0.2 56 141 1930 138 8 E 1 2 サンドグラインダー 60分 120分 5 新種形 60 6900 14.6 23.0 11.3 3.3 1.7 16.4 58 139 1870 136 1 よーメタクリロキシプロピルトリメトキシシラン	口宝生莊	L	ì	1	1			<u> </u>	-	T	Т	23.4	114	9.5		6			\neg	П	3
E — — — — — 一 所種形 60 6800 15.2 24.1 11.6 3.2 <0.1 0.2 56 141 1930 138 B E 1 2 サンド・ケラインチ・60分 120分 5 新種形 60 6900 14.6 23.0 11.3 3.3 1.7 16.4 58 139 1870 136	E	E — — — — — — — 所籍形 60 6800 15.2 24.1 11.6 3.2 (0.1 0.2 56 141 1930 138 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	的转盘	2	I	2	サントケラインダー		1202	4	_		Т						-		7	٦	- 1
E	E	E — — — — — — — MBEN 00 000 000 000 000 000 000 000 000 00		1									十	941	118	32	Г				7		2
6 E 1 2 サンドグラインター 60分 120分 5 約壁形 bu byou 14.0 25.0 1.2 5.3 1.2 5.3 1.2 5.3 1.2 5.3 1.2 5.3 1.2 5.3 1.3 5.3 1	6 E 1 2 サンドグラインダー 60分 120分 5 物理形 bu basu 14:0 23つ 1:2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	8 E 1 2 サンドッティンダー 60分 120分 5 物壁形 bu babu 14:0 230 11:0	山盆学芸	L	1	1	<u> </u>		1		7	T	7	920	7	33	Γ	4					띩
		<u>.</u>	子ななり		1	2	サント・ケラインダー		1205	2	_	T	Т	2:03			Π						١
													-										
1: ケーズタクコロキンプログランズキャンプレン					 =	-			í														

ァーアミノコロニルトリュトキンシンノァーグリンドキシブロピルトリメトキシグラン .. H **H**

出証特2004-3050067

[0084]

【表2】

		おる作品	H								_	7011
	I	整式	即著特件	Γ	耐候性		レーチ	一万磁気特性	#1		巤	可恢注
	Ι	は世	当に送載器 たかは意味	は無路	Δσε	免火温度	Hcx	SFDx	SQx	R	Ra	ABm
	I	cm/5h	cm/5h mg/m2 mg/m2	me/m2		ပွ	06				шu	8
****	I	14.0	40	60	19.2	132.7		0.40	0.80	8.	8.4	8.9
THE THE	Ţ,	2 2	V	0.0	9.5	163.2	2624	0.60	0.73	1.6	9.3	5.4
几款初	? •	2:0	1,0	2	0.0	187.2	Г	0.26	0.91	3.0	4.3	5.0
E MODE	-[2.0	3	2			1					
44.44.00		0 7 7	2	80	226	133.7	2570	0.52	0.85	2.2	9.2	9.7
低性がひ	Ţ	5	7	000	000	160.9	Г	0.68	98'0	2.4	9.5	5.4
比较多	ې م	0.40	100	3	5.00	186.3	Г	0.47	0.89	2.8	4.9	5.1
不高空	9	3	3	2								
このはま		14.0	0.4	0.8	21.0	124.1	П	0.88	0.81	2.2	11.3	8.
明ななら	۲,	0.4	0.7	1.2	11.8	169.9		0.86	0.85	2.5	5.7	9.0
Zalib IV3												
	\perp											
	1											
107-44-40	-	2	000	1-1	2.	198.2	3043	0.22	0.93	3.4	3.2	7:1
お高を	-	900	900	0	160	142.0	2769	0.34	0.87	2.5	7.8	8.2
T.XV	- -	20.7	9 6	2 0	0 4	1350	2756	0.38	0.87	2.4	8.0	9.1
比较例	7	<u>}</u>	3	2								
									١	١		7 0
損務室	22	0.3	6.0	1.7	6.1	191.3	2830	0.24	0.92	3.2	2,0	4.0
子客室	က	3.8	0.5	1.0	0:1	141.0	2806	0.34	28.0	C:7	3.	0
	\dashv				9	101	2011	033	0 01	30	4.4	6.8
実施例	စ	_	4		0,0	1367	7100	020	080	22	6.3	7.4
東施例	-		1	1	7.6	†.0/ I	107	20.2	200			
1	-		1		114	1712	T	0.31	0.91	3.1	6.9	9.3
美国	200	1	1	,	193	1740	2792	0.33	0.88	2.7	7.4	8.2
東西	20						\Box					\perp
	\sqcup					405.9	\neg	0.45	0 0	- 6	10.3	1.6
研在部D	_	_			- 20	107.0	2600	233	680	29	9.9	6.4
実施例	의	0.4		-	0.0	2.	\top	3				•
- V4 T4 47	- -	9		<u> </u>	180	1310	2111	0.70	0.75	1.6	12.0	10.7
はながに	-	2	,	<u> </u> ,	140	163.1	_	99.0	0.78	1.9	9.0	듸
兄女女	0	5	_					-	-	L		

[0085]

表1~2の結果から次のことがわかる。

A) シランカップリング剤の処理を行なうと、粒径が70 n m以下の微粒子であっても、タップ密度は0.7以上に向上し、ほぼ単分散した状態の粉体となることがわかる。

[0086]

B) 粒径が小さく且つ粒子体積が小さい微粒子ほど、分散が難しくなっている傾向が見られるが、分散度 β を 1 0 以下の条件でシランカップリング剤処理すれば、7 0 n m以下の微粒子でもテープ配向度(OR)が 2.5 以上を示すような良

好な分散性の磁性粉が得られる。

[0087]

C) 分散度が $\beta \le 1$ 0 の条件下でシランカップリング剤の処理を行うと、テープのHcx、SFDx、SQx、ORが向上し、且つ表面平滑性Raも向上する。また磁性粉の耐酸化性についても、 $\Delta \sigma s$ 、 ΔBm が低下することに加えて発火温度も高くなり、大きな改善が見られる。

[0088]

D)比較例 $4 \, \text{と} 5$ は、表面の酸化皮膜の厚さを厚くして耐酸化性を改善したものであるが、同等レベルもしくはそれ以上の $\Delta \, \sigma \, s$ の耐酸化性を示す本発明の実施例の方が、テープの $H \, c$ 、 $S \, F \, D$ 、 $S \, Q \, x$ において優れた特性を示し、発火温度も高くなり、耐酸化性とテープ特性が同時に向上している。

[0089]

【発明の効果】

以上説明したように、本発明によれば、粒径が100nm以下、場合によっては70nm以下の微粒子からなる強磁性粉末であっても、タップ密度が高く(タップ密度 $\ge 0.7 g/cm^3$)且つ耐候性に優れ、テープ化したときにも配向性の優れた強磁性粉末が得られた結果、高密度磁気記録媒体として保存安定性に優れ、電磁変換特性にも優れた磁気記録媒体を得ることができる。

【書類名】

要約書

【要約】

【課題】 磁性粉末を塗料化して磁気記録媒体用の磁性層を形成する場合には、 粒径が80nm未満、場合によっては50nm以下のような超微粒子であっても 樹脂塗料中に良好に分散し、且つ優れた磁気特性を保持しながら保存安定性に優 れた磁性粉末を得る。

【解決手段】 シランカップリング剤で表面処理されたFeを主成分とする磁性 粉末であって、Co:Co/Feの原子百分率で $20\sim50$ at.%、Al:Al/Feの原子百分率で $5\sim30$ at.%、希土類元素R(Yを含む)の1種または2種以上:R/Feの原子百分率で $4\sim20$ at.%を含み、平均粒径:80 n m未満、TAP密度: 0.7 g/cm³以上、発火温度:165 ℃以上、酸素含有量:26 wt %以下であることを特徴とする磁性粉末である。

【選択図】 なし

ページ: 1/E

認定・付加情報

特許出願の番号

特願2003-129766

受付番号

50300757039

書類名

特許願

担当官

第七担当上席

0096

作成日

平成15年 5月15日

<認定情報・付加情報>

【提出日】

平成15年 5月 8日

特願2003-129766

出願人履歴情報

識別番号

[000224798]

1. 変更年月日

1990年 8月 7日

[変更理由]

新規登録

住 所 氏 名 東京都千代田区丸の内1丁目8番2号

同和鉱業株式会社